(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開平11-10146

(43)公開日 平成11年(1999) 1月19日

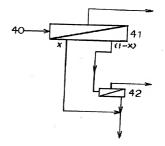
			(1999) 1月19
(51) Int.Cl.6		徽別記号	FI
C02F	1/44		C 0 2 F 1/44 G
B01D	61/02	500	B01D 61/02 500
	61/08		61/08
	61/10		61/10
	61/58		
			61/58
			審査儲求 未請求 請求項の数4 FD (全 5 頁)
(21)出願番号	+	特顯平9-178889	(71)出頃人 000003964
22)出顧日		平成9年(1997)6月18日	日東電工株式会社 大阪府茨木市下穂積1丁目1番2号
			(72)発明者 廣瀬 雅彦
			大阪府茨木市下植積1丁目1番2号 日東 電工株式会社内
			(74)代理人 弁理士 松月 美腳
			114 代生人 开座工 松月 美勝
			1
			*

(54) 【発明の名称】 逆浸透膜分離方法

(57)【要約】

【課題】 ホウ素を多量に含有する原液、例えば、海水から、2 段逆浸透膜分離によりホウ素含者最を所望値に減 最上、かつカルシウム等の混発処理物の含有量を所望値 に減量し、しかも p H を中性側にした、所謂、おいしい 飲料水を容易に生産できる逆浸透膜分離方法を提供す る。

【解決手段】原液 4 0 を第1 段目 泄浸透膜モジュール 4 1 によって処理し、更にその透過液の一部を第2 段目 逆 浸透膜モジュール 4 2 によって処理し、この第2 後目 逆 送透膜モジュール 4 2 の透過液と第1 段目逆浸透膜モジ ュール 4 1 の残部透過液と 8 は 6 中 5 日 支援 1 段目逆浸透膜モジュールの透過液の一部を当該逆浸透 膜モジュールの下流 網 透過液とし、同效部 透過液を当該 逆浸透膜モジュールの上流 網 電過液とした。



【請求項1】原液を第1段目逆浸透膜モジュールによっ て処理し、更にその透過液の一部を第2段目逆浸透膜モ ジュールによつて処理し、この第2段目逆浸透膜モジュ -ルの透過液と第1段目逆浸透膜モジュールの残部透過 液とを混合する方法であり、第1段目逆浸透膜モジュー ルの透過液の一部を当該逆浸透膜モジュールの下流側透 過液とし、同残部透過液を当該逆浸透膜モジュールの上 流側透過液とすることを特徴とする逆浸透膜分離方法。 て処理し、更にその透過液の一部を第2段目逆浸透膜モ ジュールによつて処理し、この第 2 段目逆浸透膜モジュ -ルの透過液と第1段目逆浸透膜モジュールの残部透過 液とを混合して原液中の蒸発残留成分とホウ素成分とを 減量調整した調整液を得る方法であり、第1段目逆浸透 膜モジュールの透過液の一部を当該逆浸透膜モジュール の下流側透過液とし、同残部透過液を当該逆浸透膜モジ ユールの上流側透過液とし、第1段目逆浸透膜モジュー ルの供給側 p H 値を 8 以下とし、第 2 段目逆浸透膜モジ ユールの供給側pH値を8以上とすることを特徴とする 20 膜分離方法を提供することにある。 逆浸透膜分離方法。

1

【請求項3】 原液が海水である請求項2記載の逆浸透膜 分離方法。

【請求項4】第1段目逆浸透膜モジュールにおける、供 給液3.5%食塩水、操作圧力56kqf/cm²、温度25 ℃、pH6.5の条件で評価した塩阻止率が99%以上 であり、第2段目逆浸透膜モジュールにおける、供給液 0.05%食塩水、操作圧力7.5kgf/cm²、温度25 ℃、pH6.5の条件で評価した塩阻止率が98%以上 である請求項3記載の逆浸透膜分離方法。 【発明の詳細な説明】

[0001]

[発明の属する技術分野] 本発明は逆浸透膜分離方法に 関し、特にホウ素を多量に含有する原液、例えば、海水 から飲料水を生産する場合に有用な方法である。

100021

【従来の技術】海水から飲料水を生産する方法として、 海水を第1段目逆浸透膜モジュールで処理し、その透過 液をホウ素の除去に適したpH値に調整のうえ、更に第 2段目逆浸透膜モジュールで処理することが提案されて 40 いる(特開平9-10766号、特開平8-20646 0号)。

[0.003]

【発明が解決しようとする課題】周知の通り、所謂、お いしい飲料水としては、カルシウム等の蒸発残留物を適 最に含有し、pH値が中性近傍であることが条件とされ る。上記の逆浸透膜分離による飲料水の製造方法におい て、第1段目逆浸透膜モジュールの蒸発残留物に対する 阻止率をa、同じくホウ素に対する阻止率をb、第2段

a'、同じくホウ素に対する風止率をb'とすれば、最 終的に得る生産水の蒸発残留物含有率は(1-a) (1 - a') であり、同じくホウ素含有率は (1-b) (1 - b') であり、このホウ素含有率を 0.2 p p m以下 に抑えている。

【0004】しかしながら、蒸発残留物含有率が(1a) (1-a') で定まってしまい、a. a' がb. b'に従属的に変動するので、蒸発残留物含有率をホウ 素含有率に独立的に所望値に設定し難く、ホウ素含有率 【請求項2】原液を第1段目逆浸透膜モジュールによっ 10 0.2 ppm以下にすると、蒸発残留物含有量がおいし い飲料水の条件から外れ、またpHもアルカリ側になっ てしまう。従って、特開平8-206460号等に開示 された2 段逆浸透膜分離法では、おいしい飲料水を生産 することが難しい。

> 【0005】本発明の目的は、ホウ素を多量に含有する 原液、例えば、海水から、 2 段逆浸透膜分離によりホウ 素含有量を所望値に減量し、かつカルシウム等の蒸発機 留物の含有量を所望値に減量し、しかもpHを中性側に した、所謂、おいしい飲料水を容易に生産できる逆浸透

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明に係る逆浸透膜分 離方法は、原液を第1段目逆浸透膜モジュールによって 処理し、更にその透過液の一部を第2段目逆浸透膜モジ ユールによつて処理し、この第2段目逆浸透膜モジュー ルの透過液と第1段目逆浸透膜モジュールの残部透過液 とを混合する方法であり、第1段目逆浸透膜モジュール の透過液の一部は当該逆浸透膜モジュールの下流側透過 液から得、同残部透過液は当該逆浸透膜モジュールの上 流側透過液から得ることを特徴とする構成である。

【0007】特に、海水、ホウ素を多量に含有するかん 水や排水から飲料水を生産する場合は、第1成分を蒸発 残留物とし、第2成分をホウ素とし、第1段目逆浸透膜 モジュールの供給側pH値を8以下とし、第2段目逆浸 透膜モジュールの供給側pH値を8以上とし、また、第 1段目逆浸透膜モジュールにおける、供給液3、5%食 塩水、操作圧力 5 6 kgrf/gm²、温度 2 5 ℃、 p H 6 . 5 の条件で評価した食塩阻止率を99%以上、より好まし くは99.4%以上とし、同条件のもとでの透過流束を 0. 4 m²/m²・日以上とし、第2段目逆浸透膜モジュール における、供給液 0.05% 食塩水、操作圧力 7.5 kg f/cm²、温度25℃、pH6.5の条件で評価した食塩 阻止率を98%以上、より好ましくは、99%以上と し、同条件のもとでの透過流束を 0. 6㎡/㎡・日以上と することが好ましい。

[8000]

【発明の実施の形態】以下、図面を参照しつつ本発明の 実施の形態について説明する。図1は、本発明に係る逆 浸透膜分離方法の処理フローを示している。図1におい 目逆浸透膜モジュールの蒸発残留物に対する阻止率を 50 て、41は第1段目逆浸透膜モジュールを、42は第2

で与えられ、a、a'、b、b'で決まってしまうが、 本発明に係る逆浸透膜分離方法においては、分流比x、 回収率 y 1、 y 2 によっても第1成分含有量 X A'、第2 成分含有量 XB'を調整できるので、生産液の第1成分 含有量及び第2成分含有量を多技的に調整でき、所望値

にそれだけ容易に設定できるのである。

XB' = (1-b)(1-b')

【0010】上記の分流比xは、0.2~0.8、好ま しくは0.3~0.7の範囲内で設定される。上記第1 段目逆浸透膜モジュール内においては、原液濃度が下流 側に至るほど高濃度となり、従って同逆浸透膜モジュー ルの透過液側においても、第1成分及び第2成分の濃度 が下流側に至るほど高濃度となる。而るに、本発明にお いては第1段目逆浸透膜モジュールの下流側の透過液を 第2段目逆浸透膜モジュールに供給しており、第2段目 逆浸透膜モジュールの塩除去性能を効率よく発揮させ得

【0011】次に、ホウ素を多量に含有する原液、例え ば海水(ホウ素含有量 4.2 ppm)から、所謂、おい しい飲料水を生産する場合の実施例について説明する。 この実施例において、第1成分はカルシウム等の蒸発幾 40 流倜燭を下流鯛透過液413の出口とすることができ 留物であり、第2成分はホウ素である。

【0012】図2はこの実施例において使用する逆浸透 膜分離装置を示している。図2において、1はホウ素を 多量に含有する原液のタンク (海水タンク) を、2 は前 処理槽を、31は第1段目送液ポンプを、41は第1段 目逆浸透膜分離モジュールを、4 1 1 は第 1 段目逆浸透 膜モジュールの濃縮液を、412は第1段目逆浸透膜モ ジュールの上流側透過液を、413は同じく下流側透過 液をそれぞれ示している。5は中間タンクを、32は第

ユールを、421は第2段目逆浸透膜モジュールの濃縮 液を、424は第2段目逆浸透膜モジュールの透過液を それぞれ示している。この第2段目逆浸透膜モジュール の透過液は、原液供給側に全量または一部をリターンさ せることができ(リターン量を多くするほど、システム 全体の回収率を向上でき、また、第1段目逆浸透膜モジ ユールへの供給水自体の純度をアップでき、全体の水質 を向上できる)、422はそのリターン液を、423は その放流液をそれぞれ示している。400は第1段目逆 透膜モジュールの膜材質等によって調整できる要素であ 10 浸透膜モジュールの上流側透過液412と第2段目逆浸 透膜モジュール42の透過液424とを混合させてなる 生産液を示している。また、カルシウムスケールを防止 するために、第1段目逆浸透膜モジュール41の供給液 に酸を添加してpH調整を行うこともでき、61は酸液 タンクを、71は酸液送りポンプをそれぞれ示してい る。また、第2段目逆浸透膜モジュール42のホウ素の 除去率を大きくするために、pHがアリカリ側にされ、 62はアリカリ液タンクを、72はアルカリ液送ポンプ を示している。

【0013】上記装置を用いて本発明により飲料水を生 産するには、海水タンク1内の海水を前処理槽2で前処 理したうえで、第1段目送液ポンプ31により所定の圧 力で第1段目逆浸透膜分離モジュール41に供給し、濃 縮された非透過液は第1段目逆浸透膜モジュールの濃縮 液411として系内から排出する。前処理槽2は、第1 段目逆浸透膜分離モジュール41の膜面を懸濁物質や有 機物の付着、汚染から保護するために使用され、それら の懸濁物質や有機物等を除去するための手段、例えば、 砂ろ過、精密ろ過、塩素や凝集剤の添加が施される。ま 30 た、カルシウムスケールを除去するために、第1段目逆 浸透膜モジュール41の供給液に酸を酸液タンク61か らポンプ71により添加して p H調整を行うことができ る。第1段目逆授透膜モジュール41の透過液を上流側 透過液412と下流側透過液413とに分流させるに は、例えば、第1段目逆浸透膜モジュールの構成を、ベ ッセル(圧力ケース)の上流側と下流側にそれぞれ独立 の逆浸透膜モジュールエレメントを収容し、上流側モジ ユールエレメントの集水管下流側端を上流側透過液 4 1 2の出口とし、下流側モジュールエレメントの集水管下 る。而して、第1段目逆浸透膜モジュール41の下流側 透過液413を一旦、中間タンク5に貯え、アルカリ液 タンク62のアルカリ液をポンプ72により中間タンク 5の貯液に添加し、更に、この貯液を第2段目送液ポン プ32により所定の圧力で第2段目逆浸透膜分離モジュ ール42に供給し、濃縮された非透過液(第2段目逆浸 透膜モジュールの濃縮液421)の全量または一部をリ ターン液422として第1段目送液ポンプ31の入口側 に戻し、残りを放流液423として排出していく。ま 2段目送液ポンプを、42は第2段目逆浸透膜分離モジ 50 た、第2段目逆浸透膜モジュール42の透過液424と

第1段目逆浸透膜モジュールの上流側透過液412とを 合流させて所定の生産液400を得る。

【0014】上記において、第1段目液送ポンプ31の 圧力を高くして、第1段目逆浸透膜分離モジュール41 の透過側に圧力を作用させ、その圧力で第2段目逆浸透 膜分離モジュール42を作動させることもでき、この場 合、中間タンク5及び第2段目送液ポンプ32は省略で きる。上記において、第2段目逆浸透膜モジュール42 の供給側pH値は8以上、好ましくは8.5以上とされ る。また、第1段目逆浸透膜モジュール41の阻止性能 10 7.5 karf/cm 、回収率90%にて脱塩した。この第2 は、供給液3.5%食塩水、操作圧力56kgf/gm²、温 度25℃、pH6.5の条件で評価した食塩阻止率のも とで99%以上とされ、第2段目逆浸透膜モジュールの 阻止性能は、供給液0.05%食塩水、操作圧力7.5 kqf/cm 、温度25℃、pH6.5の条件で評価した食 塩組止率のもとで98%以上とされる。上記第1段目及 び第2段目逆浸透膜モジュールには、化学的に安定な架 橋ポリアミド、より好ましくは、芳香族架橋ポリアミド をスキン層とする複合膜を用いた逆浸透膜モジュールを 使用することが好ましい。更に、上記逆浸透膜モジュー 20 充足していた。 ル、特に、第2段目逆浸透膜モジュール42において は、膜面積の側には透過流束を大きくするために、スキ ン層の比表面積を 3 以上とすることが好ましい。上記第 1 段目及び第 2 段目の逆浸透膜分離モジュールには、ス パイラル型、中空糸型、チューブラー型等を使用でき る。上記第2段目逆浸透膜分離モジュールの後段に逆浸 透膜分離モジュールを接続して2段以上の多段で実施し たり、第1段目逆浸透膜モジュールの濃縮液を更に逆浸 透膜モジュール処理してシステムの回収率を高めること もできる。

[0015]

【実施例】 [実施例] 図2に示す逆浸透膜分離装置を使用した。第 1段目逆浸透分離膜モジュールには、3.5%食塩水を 供給液としての p H 6 . 5 、温度 2 5 ℃、操作圧力 5 6 karf/cm²での塩阻止率が99、6%であるスパイラル型 逆浸透分離膜モジュール(日東電工(株)製NT·R-7 0 SWC] を用い、第2段目逆浸透分離膜モジュールに は、0.05%食塩水を供給液としてのpH6.5、温 度25℃、操作圧力7、5kqf/cm²での塩阻止率が9 9. 5%のスパイラル型逆浸透分離膜モジュール [日東 電工(株)製ES10〕を用いた。両逆浸透膜モジュー ルとも、複合膜のスキン層に芳香族架橋ポリアミドを使 用してある。第1段目逆浸透分離膜モジュールとして は、上記のNTR-70SWCを6本直列に接続したも のを使用し、第2段目逆浸透分離膜モジュールとして は、上記のES10を一本使用した。原液には海水(ホ ウ素含有量 4.2 ppm)を使用した。第1段目逆浸透 分離膜モジュールを操作圧力56kqrf/cmプ、回収率40 %にて運転して脱塩を行った。第1段目逆浸透膜モジュ 50 示す図面である。

- ルの上流側透過液は、上流側二本から採り、その透過 液量は第1段目逆浸透膜モジュール透過液総量の46 %、蒸発残留物含有量は120 ppm、ホウ素含有量は 0.6 ppmであった。一方、第1段目逆浸透膜モジュ ールの下流側透過液の蒸発残留物含有量は270 p p m、ホウ素含有量は0.8ppm、pH値は5であっ た。この第1段目逆浸透膜モジュールの下流側透過液に 水酸化ナトリウムを添加してpH値を9.5に調整し、 この調整液を第2段目逆浸透膜モジュールで操作圧力

段目逆浸透膜モジュールの透過液の蒸発残留物含有量は 10ppm、ホウ素含有量は0.2ppm、pH値は9 であった(このままでは、蒸発残留物含有量が低すぎ、 おいしい飲料水としての硬水の要件を欠如しており、p H値もアリカリ側であり、飲料水として不適格)。第1 段目逆浸透膜モジュールの上流側透過液と第2段目逆浸 透膜モジュールの透過液との混合液である生産水の蒸発 残留物含有量は60ppm、ホウ素含有量は0.4pp m、pH値は7であり、おいしい飲料水としての要件を

【0016】 [比較例] 実施例に対し、第2段目逆浸透 膜モジュールの本数を実施例の2倍にし(2本にし)、 第1段目逆浸透膜モジュールの透過液の全量を第2段目 逆浸透膜モジュールに供給した以外、実施例に同じとし た。この比較例における、第1段目逆浸透膜モジュール の透過液の蒸発残留物含有量は200ppm、ホウ素含 有量は0.7ppm、pH値は5であり、第2段目逆浸 透膜モジュールの透過液 (生産液) の蒸発残留物含有量 は8ppm、ホウ素含有量は0.2ppm、pH値は9 30 であった。この生産水は、蒸発残留物含有量が低く、ア ルカリ性であり、飲料水としては不適格であった。 [0017]

【発明の効果】本発明に係る逆浸透膜分離方法によれ ば、海水のようにホウ素を多量に含有する原液から、ホ ウ素を充分に除去して蒸発残留物が適量で、且つpH値 がほぼ中性の水を効率よく生産でき、逆浸透膜モジュー ルの特性や p H 歯の調整以外に第1段目逆浸透膜モジュ - ルの透過液の分流比や回収率及び第2段目逆浸透膜モ ジュールの回収率の調整をも調整要素として所謂、おい しい水を容易に効率よく製造することができる。更に、 1 段目逆浸透膜モジュールの透過水量の一部を 2 段目逆 浸透膜モジュールに供給して処理しているので、1段目 逆浸透膜モジュールの透過水全量を2段目逆浸透膜モジ ユールに供給し処理している従来法に較べ、2段目逆浸 透膜モジュールには小さい規模のものを使用すれば足 り、設置する空間の省スペース化や設備・運転コスト面 での低減、省エネルギ化を図ることができる。 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係る逆浸透膜分離方法の処理フローを

* 4 1 3

特開平11-10146

第1段目逆浸透膜モジュールの下流

【図2】本発明の実施例において使用した逆浸透膜分離 装置を示す図面である。

第1段目逆浸透膜モジュール 4 0

倒透過液

4 1 4 1 2

【符号の説明】

第2段目逆浸透膜モジュール 原液

第1段目逆浸透膜モジュールの上流

生産液

400 倒透過液 6.2

アルカリ液タンク

【図1】



[図2]

